

自动控制理论



第六章 频率特性分析法

CHAPTER 6 Frequency Response





第六章主要内容



- 概述
- ✓ Bode 图 (对数坐标图)
- ✓ 极坐标图
- ✓ Nyquist稳定性判据
- ✓ 基于频率特性的补偿器设计







拉普拉斯变换

傅里叶变换

s表示系统模态

ω表示圆频率

能用于求解全响应

不能用于求全响应

不方便处理纯滞后

方便处理纯滞后

不方便处理测量噪声

方便处理测量噪声(滤波)

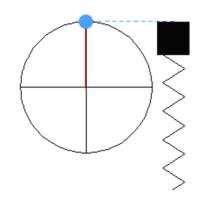
可用于控制系统的分析与综合

可用于控制系统的分析与综合



三角函数(波)与匀速圆周运动





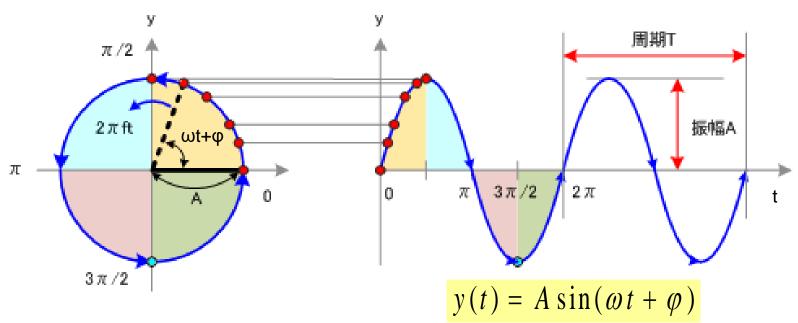
A:波的振幅, 圆的半径

 ω :圆频率,圆周运动的角速度(rad/s)

t:时间(s)

 φ :圆周运动的初始角

 $\omega = 2\pi / T$,T是圆周运动的周期





(金)信号:从财域到频域



傅里叶级数

给定一个周期为T的周期信号f(t),若f(t)满足狄利赫里条件,则

$$f(t) = \frac{a_0}{2} + \sum_{n=1}^{\infty} \left[a_n \cos(n\omega_0 t) + b_n \sin(n\omega_0 t) \right] \qquad t \in (-\infty, +\infty)$$

其中, $\omega_0 = 2\pi/T$

傅立叶系数
$$a_n = \frac{2}{T} \int_{-T/2}^{T/2} f(t) \cos(n\omega_0 t) dt, b_n = \frac{2}{T} \int_{-T/2}^{T/2} f(t) \sin(n\omega_0 t) dt$$

$$f(t) = \frac{a_0}{2} + \sum_{n=1}^{\infty} c_n \sin(n\omega_0 t + \varphi_n)$$

$$= \frac{a_0}{2} + c_1 \sin(\omega_0 t + \varphi_1) + c_2 \sin(2\omega_0 t + \varphi_2) + \cdots$$



(1) 信号:从附城到频域



例:基于傅立叶级数逼近周期性方波信号波

$$\frac{4}{\pi}\sin(\omega_0 t)$$

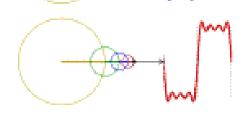
$$\frac{4}{\pi}\sin(\omega_0 t) + \frac{4}{3\pi}\sin(3\omega_0 t) \quad \bigcirc$$



$$\frac{4}{\pi}\sin(\omega_0 t) + \frac{4}{3\pi}\sin(3\omega_0 t) + \frac{4}{5\pi}\sin(5\omega_0 t) \quad \Theta$$



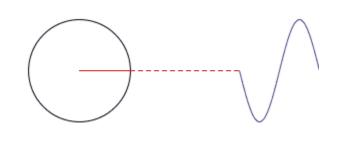
$$\frac{4}{\pi}\sin(\omega_{0}t) + \frac{4}{3\pi}\sin(3\omega_{0}t) + \frac{4}{5\pi}\sin(5\omega_{0}t) + \frac{4}{7\pi}\sin(7\omega_{0}t)$$



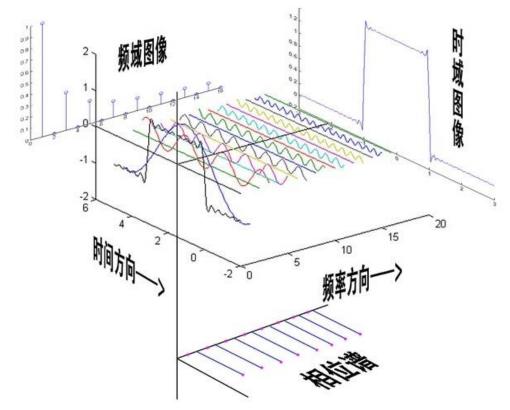


信号: 从射域到频 $\hat{f}(\omega) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{4}{n\pi} \delta(\omega - n\omega_0)$ $n \in \{1, 3, 5, 7, \cdots\}$

 δ 为单位脉冲函数







利用傅立叶级数, 时域上的周期信号f(t)可以在频域上用 $\hat{f}(\omega)$ 描述(离散频谱)

当T → ∞H ,傅立叶级数 → 傅立叶变换

时域上满足条件的非周期信号f(t)可以在频域上用 $\hat{f}(\omega)$ 描述(连续频谱)





正弦输入下LTI系统的全响应、自由响应和强迫响应



某典型输入u(t)和一个LTI系统G(s)满足下列2个模态不重叠条件之一:

1)
$$u(t) = A_1 \sin \omega_0 t \cdot u_{-1}(t)$$
, $G(s) \overrightarrow{\wedge} \stackrel{\triangle}{=} \frac{1}{s^2 + \omega_0^2}$

2) u(t)为阶跃、斜坡或抛物线输入,G(s)不含 $\frac{1}{s}$

任给初始条件,对G(s)输入u(t),可得到相应的全响应y(t),则 $y(t) = y_{tr}(t) + y_{ss}(t)$

 $y_{tr}(t)$: y(t)中由G(s)模态组成的部分,称为自由响应

 $y_{ss}(t)$: y(t)中由非G(s)模态组成的部分,称为强迫响应

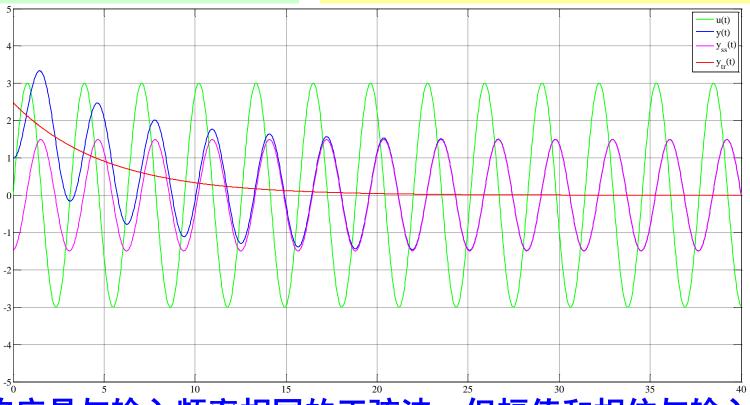




[5]:
$$u(t) = 3\sin 2t \cdot u_{-1}(t), G(s) = \frac{1}{s + 0.2}, y(0^{-}) = 1$$

计算可得 全响应 $y(t) = 2.4851e^{-0.2t} + 1.4926\sin(2t - 1.4711)$

自由响应
$$y_{tr}(t) = 2.4851e^{-0.2t} \cdot u_{-1}(t)$$
 强迫响应 $y_{ss}(t) = 1.4926\sin(2t - 1.4711) \cdot u_{-1}(t)$



强迫响应是与输入频率相同的正弦波,但幅值和相位与输入不同



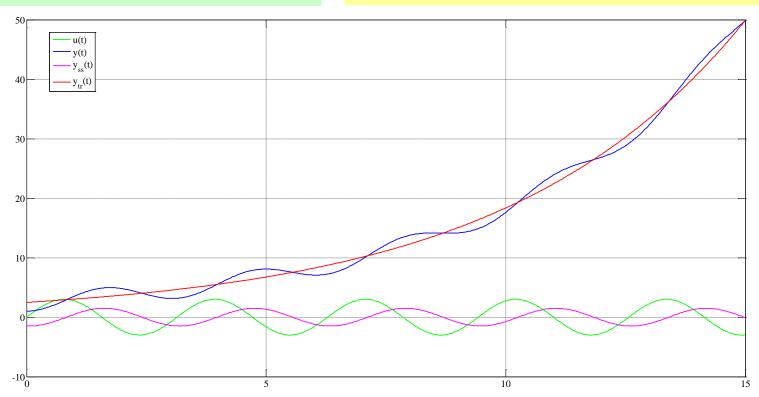


[5]:
$$u(t) = 3\sin 2t \cdot u_{-1}(t), G(s) = \frac{1}{s - 0.2}, y(0^-) = 1$$

计算可得 全响应 $y(t) = 2.4851e^{0.2t} + 1.4926\sin(2t - 1.6705)$

自由响应
$$y_{tr}(t) = 2.4851e^{0.2t} \cdot u_{-1}(t)$$

自由响应
$$y_{tr}(t) = 2.4851e^{0.2t} \cdot u_{-1}(t)$$
 强迫响应 $y_{ss}(t) = 1.4926\sin(2t - 1.6705) \cdot u_{-1}(t)$



强迫响应是与输入频率相同的正弦波,但幅值和相位与输入不同





$$A_1 \sin(\omega t) \cdot u_{-1}(t)$$

$$LTI$$

$$y_{ss}(t) = A_2 \sin(\omega t + \varphi) \cdot u_{-1}(t)$$

只需关注
$$\frac{A_2}{A_1}$$
和 φ ,可以证明: $\frac{A_2}{A_2}$ 和 φ 均为 ω 的函数,即 $\frac{A_2}{A_2} = M(\omega), \varphi = \phi(\omega)$

LTI系统输入正弦信号,强迫响应与输入的幅值比称为系统的幅频特性 $M(\omega)$ 强迫响应与输入的相角差称为系统的相频特性 $\phi(\omega)$ 复数值函数 $M(\omega)e^{j\phi(\omega)}$ 称为系统的频率特性

对于稳定的LTI系统,可以用实验法测得 $M(\omega)$ 和 $\phi(\omega)$

对于LTI系统(无论是否稳定),可以用分析法得到频率特性,即 $M(\omega)e^{j\phi(\omega)} = G(j\omega) = G(s)\Big|_{s=i\omega}$





考虑系统

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = G(s)$$

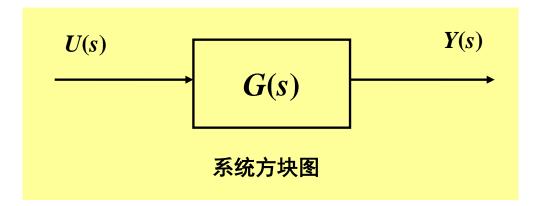
若输入为

$$u(t) = A_1 \sin \omega t$$



LT

$$U(s) = \frac{A_1 \omega}{s^2 + \omega^2} = \frac{A_1 \omega}{(s + j\omega)(s - j\omega)}$$



$$G(s) = \frac{A(s)}{B(s)} = \frac{A(s)}{(s-s_1)(s-s_2)\cdots(s-s_n)}$$

$$Y(s) = G(s)U(s)$$

$$= \frac{A(s)}{(s-s_1)(s-s_2)\cdots(s-s_n)} \cdot \frac{A_1\omega}{(s+j\omega)(s-j\omega)}$$

$$= \frac{b}{s+j\omega} + \frac{\bar{b}}{s-j\omega} + \frac{a_1}{s-s_1} + \frac{a_2}{s-s_2} + \cdots + \frac{a_n}{s-s_n}$$





$$Y(s) = G(s)U(s) = \frac{b}{s + j\omega} + \frac{\overline{b}}{s - j\omega} + \frac{a_1}{s - s_1} + \frac{a_2}{s - s_2} + \dots + \frac{a_n}{s - s_n}$$

$$y(t) = be^{-j\omega t} + \overline{b}e^{j\omega t} + a_1e^{s_1t} + a_2e^{s_2t} + \cdots + a_ne^{s_nt}$$

$$y_{ss}(t) = be^{-j\omega t} + \overline{b}e^{j\omega t}$$
 其中 b可以通过留数定理或其他方法获得

$$b = G(s) \frac{A_1 \omega}{(s+j\omega)(s-j\omega)} \cdot (s+j\omega) \Big|_{s=-j\omega} = -\frac{G(-j\omega)A_1}{2j}$$

$$\overline{b} = G(s) \frac{A_1 \omega}{(s+j\omega)(s-j\omega)} \cdot (s-j\omega) \Big|_{s=j\omega} = \frac{G(j\omega)A_1}{2j}$$

由于G(s)是实系数有理分式(或带一个纯滞后), $G(-j\omega)$ 与 $G(j\omega)$ 共轭

$$b = -\frac{|G(j\omega)|A_1}{2j}e^{-j\angle G(j\omega)}$$

$$\overline{b} = \frac{|G(j\omega)|A_1}{2j}e^{j\angle G(j\omega)}$$

$$y_{ss}(t) = -\frac{\left|G(j\omega)\right|A_1}{2j}e^{-j\angle G(j\omega)}e^{-j\omega t} + \frac{\left|G(j\omega)\right|A_1}{2j}e^{j\angle G(j\omega)}e^{j\omega t}$$





$$y_{ss}(t) = -\frac{|G(j\omega)|A_1}{2j}e^{-j\angle G(j\omega)}e^{-j\omega t} + \frac{|G(j\omega)|A_1}{2j}e^{j\angle G(j\omega)}e^{j\omega t}$$

$$= \frac{|G(j\omega)|A_1}{2j}(e^{j(\angle G(j\omega)+\omega t)} - e^{j(-\angle G(j\omega)-\omega t)})$$

$$= \frac{|G(j\omega)|A_1}{2j}2j\sin(\omega t + \angle G(j\omega))$$

$$= |G(j\omega)|A_1\sin(\omega t + \angle G(j\omega))$$

$$M(\omega) = \frac{A_2}{A_1} = |G(j\omega)|, \phi(\omega) = \angle G(j\omega)$$

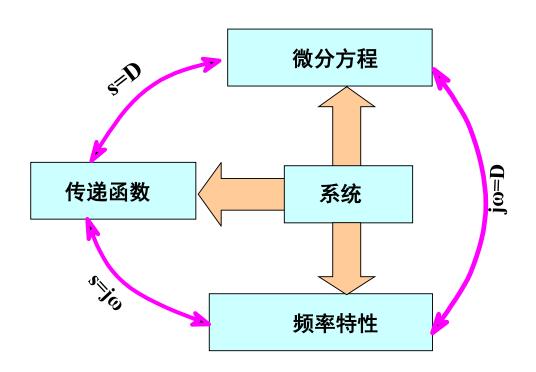
$$M(\omega)e^{j\phi(\omega)} = G(j\omega) = G(s)|_{s=j\omega}$$

$$M(\omega)e^{j\phi(\omega)} = G(j\omega) = G(s)|_{s=j\omega}$$

当系统G(s)的输入为一频率 ω 的正弦信号时,强迫响应为同频率的正 弦信号,其幅值增大 $|G(j\omega)|$,相位滞后 $\angle G(j\omega)$









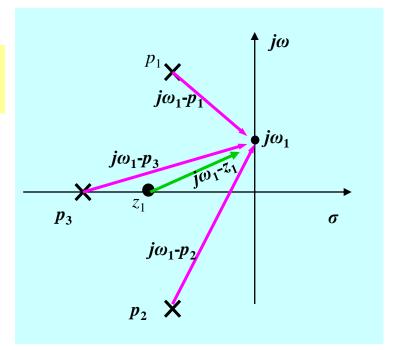


LTI系统传递函数:

$$G(s) = \frac{B(s)}{A(s)} = \frac{K(s - z_1)(s - z_2) \cdots (s - z_m)}{(s - p_1)(s - p_2) \cdots (s - p_n)}$$

频率特性:

$$M(\omega) = \left| \frac{B(j\omega)}{A(j\omega)} \right| = \left| \frac{K(j\omega - z_1) \cdots (j\omega - z_m)}{(j\omega - p_1) \cdots (j\omega - p_m)} \right|$$
$$= \left| G(j\omega) \right|$$



$$\phi(\omega) = \angle B(j\omega) - \angle A(j\omega) = \angle G(j\omega)$$

$$= \angle K + \angle (j\omega - z_1) + \cdots \angle (j\omega - z_m) - \angle (j\omega - p_1) - \cdots - \angle (j\omega - p_n)$$

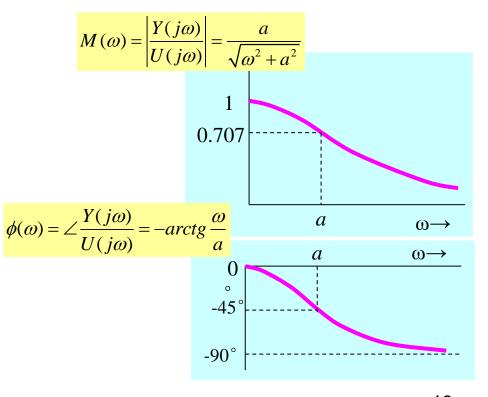




频率特性曲线: 在直角坐标系中,频率与输出输入比的幅值之间的关系图,以及相应的相角与频率之间的关系图,例如

输入: $U(j\omega)$ 输出: $Y(j\omega)$

$$G(j\omega) = \frac{Y(j\omega)}{U(j\omega)} = \frac{a}{s+a} = \frac{a}{j\omega+a}$$







频率特性常用的两种图示方法:

- ❖Bode图(对数频率特性曲线)
- ❖Nyquist图(极坐标图,幅相曲线)



Hendrik Wade Bode (1905-1982)



Harry Nyquist (1889-1976)





对一给定的正弦输入,输入与强迫响应具有以下形式:

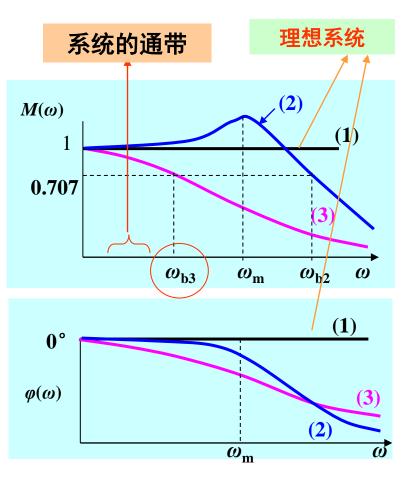
$$x(t) = X \sin \omega t$$

$$x(t) = X \sin \omega t$$
 $y(t) = Y \sin(\omega t + \varphi)$

闭环系统频率响应

$$\frac{Y(j\omega)}{X(j\omega)} = \frac{G(j\omega)}{1 + G(j\omega)H(j\omega)} = M(\omega) \angle \varphi(\omega)$$

 $Y(j\omega)/R(j\omega)$ 的频率响应特性(直角 坐标)如图所示







在极坐标系中以频率为参数绘制输出输入比被称为 Nyquist 图

例 6-1: 传递函数G(s)

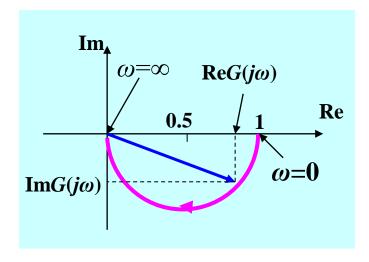
$$G(s) = \frac{1}{1+Ts}$$

$$G(j\omega) = \frac{1}{1+j\omega T} = \frac{1-j\omega T}{1+(T\omega)^2}$$

$$\left[\operatorname{Re}G(j\omega) - \frac{1}{2}\right]^2 + \operatorname{Im}^2G(j\omega) = \left(\frac{1}{2}\right)^2$$



Nyquist 图是以(0.5, j0) 为圆心,以0.5为半 径的圆



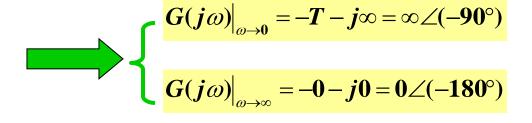


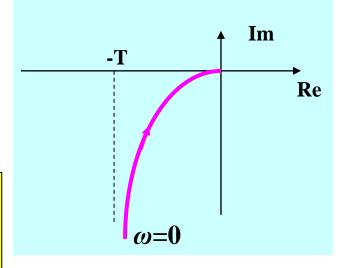


例 6-2: 传递函数G(s)

$$G(s) = \frac{1}{s(Ts+1)}$$

$$G(j\omega) = \frac{1}{j\omega(j\omega T+1)} = \frac{-T}{1+\omega^2 T^2} - j\frac{1}{\omega(1+\omega^2 T^2)}$$





以频率为参数,纵坐标为对数幅值横坐标为相角(对数幅值 vs 相角),被称为 Nichols 图或者对数幅相曲线----第三种频域表现形式。





对数坐标图的优点

- 1) 将乘积和除法的数学操作转化为加法和减法;
- 2) 对数坐标扩展了频段

对数幅频:传递函数 $G(j\omega)$ 幅值的对数 (幅频特性),以分贝来表示

$$20\log|G(j\omega)|$$
 dB

称为对数幅频,缩写Lm。因此

$$LmG(j\omega) = 20\log|G(j\omega)|$$
 dB

$$L(\omega) = 20\log|G(j\omega)|$$
 dB

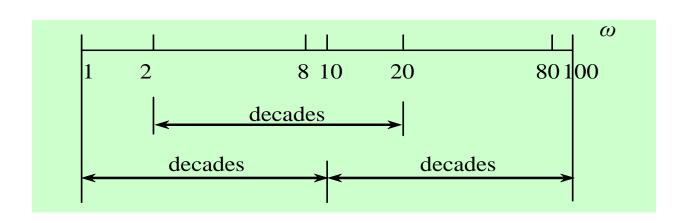
由于幅频特性是频率的函数,因此 Lm 也是频率的函数





Octave (倍频): 倍频是孔到 f_2 的频带,其中 $f_2/f_4=2$ 。 例如: 频带 1rad/s 到 2 rad/s 是 1个倍频宽度,频带17.4rad/s 到 34.8rad/s 也是一个倍频宽度

Decade(十倍频): 当 f_2/f_4 =10时,则频带 f_4 到 f_2 称为一个十倍频。频带1rad/s到10rad/s或者 2.5rad/s到25rad/s 称为一个十倍频宽度







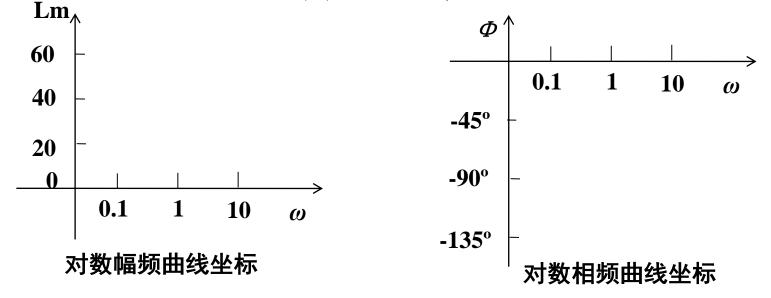
Bode图(对数频率特性曲线):

对数频率特性曲线由对数幅频曲线和对数相频曲线组成

对数频率特性曲线的横坐标:按 $\log \omega$ 线性分度,单位为弧度/秒(rad/s)

对数幅频曲线的纵坐标:按 $LmG(j\omega)=20log|G(j\omega)|$ 线性分度,单位是分贝

对数相频曲线的纵坐标:按 $\Phi(\omega)$ 线性分度,单位为度





 $LmG(j\omega) = 20\log|G(j\omega)|$ dB

频域响应:

$$G(j\omega) = \frac{K_m (1 + j\omega T_1)(1 + j\omega T_2)^r \cdots}{(j\omega)^m (1 + j\omega T_a)[1 + (2\zeta/\omega_n)j\omega + (1/\omega_n^2)(j\omega)^2] \cdots}$$

对数幅值:

$$LmG(j\omega) = LmK_m + Lm(1+j\omega T_1) + rLm(1+j\omega T_2) + \cdots - mLm(j\omega)$$

$$-Lm(1+j\omega T_a) - Lm\left[1 + \frac{2\zeta}{\omega_n}j\omega + \frac{1}{\omega_n^2}(j\omega)^2\right] - \cdots$$
相角方程:
$$\angle G(j\omega) = \angle K_m + \angle (1+j\omega T_1) + r\angle (1+j\omega T_2) + \cdots - m\angle (j\omega)$$

$$-\angle (1+j\omega T_a) - \angle \left[1 + \frac{2\zeta}{\omega_n}j\omega + \frac{1}{\omega_n^2}(j\omega)^2\right] - \cdots - \tan^{-1}\frac{2\xi\omega/\omega_n}{1-\omega^2/\omega_n^2}$$



绘制Bode图



一般形式的传递函数

$$G(j\omega) = \frac{K_m (1 + j\omega T_1)(1 + j\omega T_2)^r \cdots}{(j\omega)^m (1 + j\omega T_a)[1 + (2\zeta/\omega_n)j\omega + (1/\omega_n^2)(j\omega)^2] \cdots}$$

典型环节:

$$K_m \qquad (j\omega)^{\pm m} \qquad (1+j\omega T)^{\pm r} \qquad \left[1+\frac{2\zeta}{\omega_n}j\omega+\frac{1}{\omega_n^2}(j\omega)^2\right]^{\pm p}$$

$$K_m \qquad (j\omega)^{\pm 1} \qquad (1+j\omega T)^{\pm 1} \qquad \left[1+\frac{2\zeta}{\omega_n}j\omega+\frac{1}{\omega_n^2}(j\omega)^2\right]^{\pm 1}$$

典型环节的Bode图叠加在一起就可以得到整个频率特性的Bode图,特别是采用对数幅频渐近特性曲线的时候。





